(19) REPUBLIQUE FRANCAISE

INSTITUT NATIONAL
DE LA PROPRIÈTÉ INDUSTRIELLE

PARIS

N" de publication IA n'utiliser que pour le classement et les commandes de reproduction).

73.03118

2.215.331

21) Nº dentegistrement national

(A utiliser pour les paiements d'annuités, les demandes de copies officielles et toutes autres correspondances avec l'1.N.P.1.)

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

1" PUBLICATION

- 51) Classification internationale (Int. Cl.) B 60 c 9/22.
- Déposant : Société anonyme dite : PNEUMATIQUES, CAOUTCHOUC MANUFACTURÉ ET PLASTIQUES KLÉBER-COLOMBES, résidant en France.
- 73 Titulaire : Idem (71)
- (74) Mandataire : René Lernould.
- (54) Pneumatiques pour véhicules.
- (72) Invention de : Yves Masson.
- (33) (32) (31) Priorité conventionnelle :

L'invention a pour objet des perfectionnements aux pneumatiques à ceinture de sommet destinés en particulier à l'équipement des véhicules routiers à conduite rapide.

5

10

15

20

25

30

35

Du fait de l'augmentation des performances des véhicules automobiles, les exigences relatives aux pneumatiques deviennent plus sévères, notamment en ce qui concerne les qualités de roulement et la résistance aux détériorations sur des parcours prolongés à vitesses élevées. La tendance actuelle d'utiliser sur des voitures rapides des pneus à ceinture à section basse dans lesquels le rapport de la hauteur sur la largeur du boudin est égal ou inférieur à 0,8 répond en partie à ces exigences. Toutefois, dans les pneus où la ceinture est constituée de plusieurs nappes de tissu en câblés textiles ou métalliques s'étendant uniformément suivant une largeur approximativement égale à la largeur de la surface de roulement, les déchéances prématurées ont souvent pour origine des décollements survenant à l'endroit des bords de la ceinture où les contraintes et les échauffements en service sont plus importants que dans les autres parties du pneu. On a donc cherché à renforcer par divers moyens les zones latérales de la ceinture en y éjoutant des éléments de renforcement supplémentaires. Cependant en plus de la complication résultant de l'apport de ces éléments supplémentaires, l'ensemble du sommet du pneu est ainsi rendu plus raide au détriment de certaines qualités telles p que le confort, l'échauffement en service, la vitesse limite d'adhérence en virage.

Dans le but général d'améliorer les diverses propriétés de roulement et la résistance de ces pneumatiques à ceinture, l'invention propose, dans le cadre des pneumatiques à section basse, de réaliser la ceinture de sommet avec une partie centrale mince, résistante à l'extension circonférentielle mais très souple dans le sens radial et dans le sens transversal, cette partie centrale étant prolongée de chaque côté, à l'emplacement des épaules du pneu par des parties latérales épaisses constituées d'un mélange caoutchouteux relativement homogène présentant un module d'élasticité très élevé dans le sens circonférentiel.

The same

Des exemples de réalisation de l'invention sont décrits ci-après en référence aux dessins ci-joints dans lesquels les figures de 1 à 10 sont des vues en coupe transversale de pneumatique.

Ces pneumatiques comprennent une carcasse 10 constituée d'une ou plusieurs nappes de tissu "cord", sans trame ou à trame légère, en câblés de rayonne, nylon, polyester, fibre de verre ou métal, ces câblés étant orientés suivant des plans méridiens du pneumatique. Les bords 11 des nappes de carcasse sont repliés autour des tringles 12 des bourrelets. Cette carcasse est recouverte sur les côtés par les bandes de flanc 13 et elle porte à son sommet une ceinture 14 inextensible dans le sens circonférentiel. La ceinture est surmontée de la bande de roulement 15 qui présente les sculptures appropriées à l'utilisation du pneu.

La forme des pneus illustrés est la forme de la section des pneus à l'état non gonflé, c'est-à-dire la forme de moulage. Elle s'apparente à la forme caractéristique des pneus à profil bas où le rapport de la hauteur sur la largeur est égal ou inférieur à 0,8 avec une surface de roulement sensiblement plate ou peu bombée dans le sens transversal. Du fait de l'inextensibilité circonférentielle de la ceinture 14 cette forme ne varie guère lors du gonflage des pneus.

Suivant l'invention, la ceinture 14 de ces pneus comprend une partie centrale 14₁ relativement mince, prolongée de chaque côté par des parties latérales épaisses 14₂ constituées d'un mélange caoutchouteux homogène à module d'élasticité très élevé au moins dans le sens circonférentiel.

L'ensemble de la ceinture 14 s'étend transversalement suivant une largeur supérieure à la largeur L de la surface de roulement et sa surface inférieure est appliquée directement sur le sommet de la carcasse avec lequel elle est en contact continu d'un bord à l'autre. La partie centrale mince 14, présente elle-même une largeur <u>l</u> nettement inférieure à L et qui peut être comprise entre la moitié et les deux tiers de L. Cette partie centrale présente une épaisseur sensiblement uniforme tandis que les

parties latérales 14₂ sont amincies de chaque côté pour se raccorder progressivement à la partie centrale et aux parties arrondies de la carcasse 10 correspondante aux épaules du pneu. L'épaisseur maximum des parties latérales 14₂ est telle que ces parties sont situées un peu en dessous du niveau 16 des parties en creux de la sculpture de la bande de roulement 15.

Dans le cas de la figure 1 la partie centrale 14, de la ceinture 14 est obtenue d'une seule pièce par boudinage avec les parties latérales épaisses 142, l'ensemble de la ceinture 14 constituant ainsi une bande profilée à bords épais faite avec la même mélange caoutchouteux à module d'élasticité très élevé. Dans le cas de la figure 2 la partie centrale 14, est une bande mince et plate bordée de deux bandes profilées boudinées 142. Cet assemblage peut être réalisé soit lors du boudinage soit lors de la confection du pneu mais dans l'un ou l'autre cas ces différentes parties sont soudées ensemble lors de la vulcanisation du pneu. Dans le cas de la figure 2 cependant les parties 14, et 14, peuvent être constituées de mélanges caoutchouteux de composition et de caractéristiques différentes. Ainsi la bande centrale 141 peut être en un mélange caoutchouteux à très haut module d'élasticité uniquement dans le sens circonférentiel pour être sensiblement inextensible alors que son module d'élasticité dans le sens transversal est moindre pour lui donner plus de souplesse radiale et transversale. Les parties latérales épaisses 142 sont aussi en un mélange caoutchouteux à très haut module d'élasticité dans le sens circonférentiel mais ce mélange peut être moins anisotrope que celui de la bande centrale et présenter par conséquent un haut module d'élasticité aussi dans le sens transversal.

15

30

35

En variante la partie centrale mince 14₁ de la ceinture peut être constituée d'une ou d'un petit nombre de nappes de câblés souples orientés suivant une direction circonférentielle ou formant des angles faibles, inférieurs à 20°, par rapport au plan équatorial du pneu. Cette variante est illustrée sur la figure 3. Dans ce cas la partie centrale 14₁ est formée de deux nappes de câblés 17 qui peuvent se prolonger à l'intérieur des parties latérales

épaisses 142 pour une meilleure liaison avec elles. Etant donné que dans ce cas la résistance à l'extension circonférentielle de la partie centrale est assurée essentiellement par les câblés des nappes 17 on peut avoir intérêt, pour conserver une bonne souplesse radiale et transversale de cette partie centrale à noyer les câblés de ces nappes dans un mélange caoutchouteux à faible module d'élasticité. Dans le même but on peut écarter les câblés au sein des nappes 17 pour que ces câblés ne soient pas jointifs comme dans les nappes de câblés usuelles.

La figure 4 montre une autre variante s'apparentant à la précédente et dans laquelle la partie centrale 14, de la ceinture comprend une nappe 18 de câblés orientés circonférentiellement formant une bande mince et souple qui est encastrée dans la surface inférieure d'une bande profilée en caoutchouc à haut module d'élasticité analogue à la bande profilée de la figure 1. La nappe de câblés 18 est placée en contact direct avec la partie centrale du sommet de la carcasse 10. Elle peut se prolonger latéralement à l'intérieur des parties latérales épaisses 142. Les câblés de cette nappe 18 peuvent aussi être écartés et être calandrés avec un mélange caoutchouteux relativement mou.

La figure 5 montre une autre variante dans laquelle la ceinture 14 à bords latéraux épais 142 est associée avec des bandes profilées de caoutchouc 19 placées en dessous des parties latérales épaisses, c'est-à-dire à l'endroit des épaules du pneumatique. Ces bandes 19 sont placées sur le côté intérieur de la carcasse 10 ou bien entre deux nappes de carcasse lorsque celle-ci comprend plusieurs nappes. Ces bandes 19 peuvent être utilisées aussi avec les réalisations précédentes.

Les formes de ceinture selon l'invention, avec leur partie centrale mince et leurs parties latérales épaisses présentent, par rapport au plan équatorial du pneu, un moment quadratique transversal beaucoup plus élevé que les ceintures classiques dont l'épaisseur est uniforme suivant toute leur largeur. Utilisées dans des pneus à profil bas, ces formes de ceintures permettent d'améliorer sensiblement les qualités de roulement de ces pneus

en particulier sur les véhicules à conduite rapide. Ces pneus présentent une plus grande rapidité de réponse aux sollicitations de changement de direction, une bonne stabilité sur leur trajectoire à grande vitesse et une bonne résistance à la fatigue et aux déchéances des bords de la ceinture en cas d'utilisation sur de longs parcours effectués à vitesse élevée. La partie centrale mince et souple transversalement apporte de son côté une meilleure qualité d'amortissement transversal du pneu dans les sollicitations dynamiques de la direction ce qui assure une meilleure adhérence en virage. La souplesse radiale de cette partie centrale de la ceinture apporte en outre un meilleur confort sur les mauvaises routes à faible vitesse.

D'autres réalisations peuvent être déduites des exemples décrits précédemment. Ainsi la figure 6 montre la section du sommet 15 d'un pneu analogue à celui de la figure 1 mais dans lequel les parties latérales épaisses 142 de la ceinture présentent des largeurs différentes e₁ et e₂, la partie épaisse la plus large e₂ étant situé du côté de l'épaule qui se trouve vers l'extérieur lorsque le pneu est monté sur un véhicule. Le pneu présente ainsi une raideur radiale 20 plus élevée du côté extérieur, ce qui améliore la tenue du véhicule dans les courbes. Un résultat similaire peut être obtenu en utilisant selon la figure 7 une seule bande profilée en caoutchouc à haut module 19 placée sous la partie latérale épaisse 142 située du côté extérieur du pneu monté sur le véhicule.

Les figures 8 et 9 montrent deux demi sections de pneu dans lesquels la ceinture à bords épais 142 selon l'une ou l'autre des réalisations de l'invention est associée avec au moins une bande de mélange caoutchouteux à module d'élasticité élevée s'étendant dans la partie inférieure des flancs confornément au brevet français de 30 la demanderesse n° 2.098.744, ces bandes ayant pour effet d'augmenter la rigidité transversale des flancs et donc la stabilité latérale du pneu. Dans le cas de la figure 8 cette bande 20 est placée à l'extérieur de la carcasse 10 et remplace la partie inférieure de la bande de flanc usuelle 13 comprise entre le bourrelet et environ 35 la mi hauteur de la section du pneu. Une zone plus souple 21 est

ménagée entre cette bande 20 et le bord épais 14 de la ceinture, cette zone étant constituée de la partie correspondante de la carcasse 10 recouverte à cet endroit avec du mélange caoutchouteux présentant le module d'élasticité relativement faible des bandes de flancs, soit environ 15 kg/cm2 à 100 % d'allongement. En fonctionnement du pneu la flexion des flancs est localisée principalement dans cette zone souple charnière 21. Dans le cas de la figure 9 on conserve la bande de flanc habituelle 13 et l'on ajoute la bande en caoutchouc à haut module 22 sur le côté intérieur de la carcasse 10 en réservant encore une zone charnière semblable 21. Les constructions de pneus illustrées sur les figures 8 et 9 peuvent être symétriques ou dissymétriques et dans ce dernier cas la bande en caoutchouc a haut module est placée de préférence sur le flanc du pneu qui est tourné vers l'extérieur du véhicule.

Dans le cas où les bandes de raidissement des flancs telles que 20 ou 22 constituent des éléments distincts des parties latérales épaisses 142 de la ceinture de sommet 14 ou des bandes d'épaule 19, elles peuvent être en un mélange caoutchouteux présentant des compositions et/ou des caractéristiques élastiques quelque peu différentes de ces dernières. Ces bandes 20 ou 22 présentent néanmoins un module d'élasticité relativement élevé, soit un module à 100 % d'allongement qui est de l'ordre de 40 à 80 kg/cm2 pour donner aux flancs du pneu la rigidité transversale recherchée.

15

20

Les bandes 20 peuvent cependant rejoindre les bords épais de la ceinture et faire corps avec eux, auquel cas elles sont constituées du/melange caoutchouteux que ces bords 142. Un cas particulier de cette caractéristique est illustré sur la figure 10 où l'on voit que les bandes de flanc 20 sont prolongées jusqu'aux bords épais 142 en étant toutefois amincies dans la zone située entre les épaulements et la partie de plus grande largeur de la section pour former à cet endroit une zone de flexion préférentielle des flancs. Si la ceinture 14 est elle-même constituée entièrement en un même mélange caoutchouteux comme dans la figure 1 l'ensemble de la ceinture 14 et des bandes de flancs renforcées 20

peut être constituée par une seule bande profilée obtenue par exemple par boudinage. Selon une autre variante non représentée les bandes de renforcement intérieures 22 de la figure 9 pourraient rejoindre des bandes d'épaule telles que les bandes 19 de la figure 5, avec une partie amincie intermédiaire.

Les mélanges caoutchouteux utilisés pour les parties latérales épaisses 14, de la ceinture et éventuellement pour la partie centrale 14, et pour les bandes profilées d'épaule 19 sont des mélanges homogènes ou relativement homogènes qui présentent à l'état vulcanisé de très hauts modules d'élasticité c'est-àdire à tenacité et à résistance à l'extension beaucoup plus élevée que les mélanges classiques couramment/utilisés dans l'industrie des pneumatiques. Cette haute tenacité peut être exprimée en particulier par les modules d'élasticité aux faibles allongements qui sont plus représentatifs des conditions dans lesquelles ces mélanges travaillent dans le pneu et l'on considère ici que ces modules d'élasticité doivent être notablement supérieurs à 15 kg/cm2 pour un allongement de 10 %. Des résistances de cet ordre peuvent être obtenues en incorporant dans les mélanges caoutchouteux des charges spéciales très renforçantes et/ou des fibres fines de textile, de métal ou de verre. Par exemple des fibres très fines de verre, de nylon ou de coton ayant un diamètre de l'ordre de 0,03 mm peuvent être incorporées assez facilement dans le caoutchouc pour donner des mélanges relativement homo-25 gènes dans lesquels les l'ibres constituent un réseau renforçant très tenu. Comme charge spéciale très renforçante on peut utiliser en particulier des polyoléfines à très haute masse moléculaire, égale ou supérieure à environ 500.000, telles que le polyéthylène ou le polypropylène isotactique. Les mélanges caoutchouteux renforcés décrits dans la demande de brevet n° 71 30346 du 19 Août 1971 au nom de la demanderesse ou dans le certificat d'addition n° 72 46284 annexé le 26 Décembre 1972 à cette demande peuvent convenir particulièrement pour les ceintures selon la présente demande car ces mélanges peuvent présenter les hauts modules d'élasticité désirables pour ces applications.

D'autre part et comme déjà indiqué plus haut, il peut être suffisant et même désirable pour le cap de la partie centrale mince 141 de la ceinture que ces mélanges caoutchouteux présentent une haute tenacité seulement dans le sens circonférentiel de la ceinture, le module dans le sens transversal étant alors moins élevé pour conserver à la partie centrale une meilleure souplesse transversale. De tels mélanges anisotropes peuvent être obtenus assez facilement en les malaxant sur des appareils tels que des mélangeurs à cylindres ou en les profilant dans une filière de boudineuse de façon à obtenir une certaine orientation longitudinale des particules de polyoléfines et/ou des fibres fines incorporées auxdits mélanges. Des exemples de mélanges caoutchouteux convenables sont indiqués ci-après :

Exemple 1: on utilise pour la confection des bandes profilées épaisses 142 de la ceinture un mélange caoutchouteux comprenant pour 100 parties de caoutchouc naturel, de 40 à 80 parties en poids de noir de carbone et de 25 à 40 parties de polypropylène isotactique à masse moléculaire égale ou supérieure à 500.000. Le mélange est opéré à chaud à 170°C dans un mélangeur Bambury puis repris sur un mélangeur à cylindres pour y incorporer les agents de vulcanisation. Le mélange est mis en forme de bandes profilées 142 utilisées pour la confection des parties latérales de la ceinture 14. Une fois vulcanisé ce mélange présente un module d'élasticité à 10% d'allongement qui est de l'ordre de 30 à 60 kg/cm2 dans le sens longitudinal selon la teneur en charges renforçantes. Le module d'élasticité dans le sens transversal est environ trois fois moindre.

En variante on peut ajouter à ces mélanges de 5 à 10 % de 35 fibres textiles fines pour obtenir des modules plus élevés.

Exemple 2: on utilise pour la confection de la partie centrale mince 141 de la ceinture ou pour la confection de l'ensemble de la bande constituant la ceinture, un mélange caoutchouteux comprenant pour 100 parties de caoutchouc naturel ou synthétique, de 40 à 80 parties en poids de noir de carbone et de 10 à 50 parties en poids de polyéthylène à masse moléculaire d'environ 800.000. Le mélange est opéré à chaud sur un mélangeur à cylindres à environ 150°C et on ajoute les agents vulcanisants en fin d'opération. On extrait du mélangeur des bandes que l'on refroidit sous tension et que l'on utilise ensuite pour la confection de la partie centrale de la ceinture. Une fois vulcanisées les bandes présentent un module d'élasticité longitudinal à 10 % d'allongement de l'ordre de 1000 à 2000 kg/cm2 et un module d'élasticité transversal à 100 % d'allongement de l'ordre de 30 kg/cm2 seulement soit un degré d'anisotrope très élevé.

REVENDICATIONS

- 1°) Pneumatique à section basse et à ceinture de renforcement placée entre la bande de roulement et le sommet de la carcasse et s'étendant transversalement suivant une largeur égale ou supérieure à la largeur de la surface de roulement caractérisé par ce que la ceinture est constituée essentiellement d'une part d'une partie centrale mince résistante à l'extension circonférentielle mais très souple dans le sens radial et dans le sens transversal, et d'autre part de deux parties latérales épaisses prolongeant la partie centrale et constituées d'un mélange caoutchouteux homogène à module très élevé dans le sens circonférentiel.
- 2°) Pneumatique selon 1 dans lequel la partie centrale mince de la ceinture est aussi en mélange caoutchouteux homogène à très haut module d'élasticité dans le sens circonférentiel.
- 3°) Pneumatique selon 2 dans lequel la partie centrale 15 mince de la ceinture présente un faible module d'élasticité dans le sens transversal.

10

20

25

TING INC. SOURCE AND ADDRESS OF

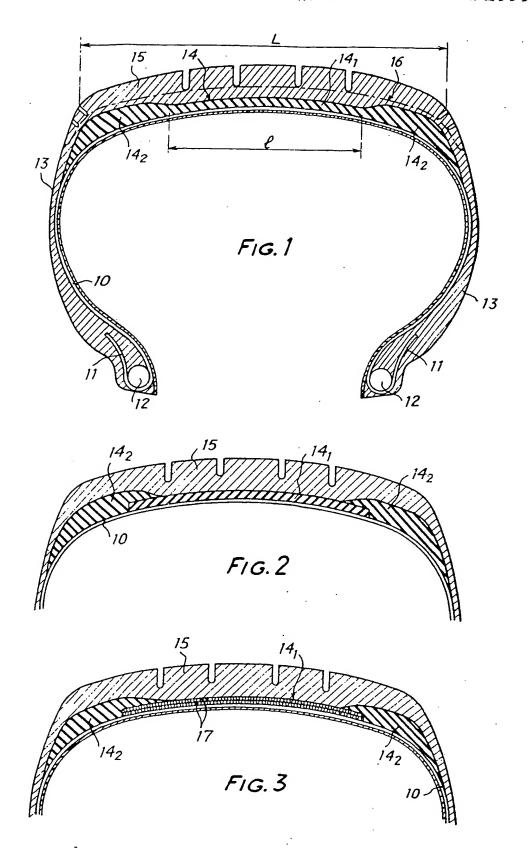
- 4.) Pneumatique selon 1 et 2 dans lequel la partie centrale et les parties latérales de la ceinture sont constituées d'une seule bande profilée en un même mélange caoutchouteux homogène à très haut module d'élasticité seulement dans le sens circonférentiel.
- 5°) Pneumatique selon 1 dans lequel la partie centrale mince de la ceinture comprend une nappe ou un petit nombre de nappes de câblés souples orientés suivant une direction circonférentielle ou formant des angles faibles par rapport à la direction circonférentielle.
- 6°) Pneumatique selon 5 dans lequel la ou les nappes formant la partie centrale mince de la ceinture sont constitués de câblés souples espacés noyés dans une couche de mélange caoutchouteux à faible module d'élasticité.

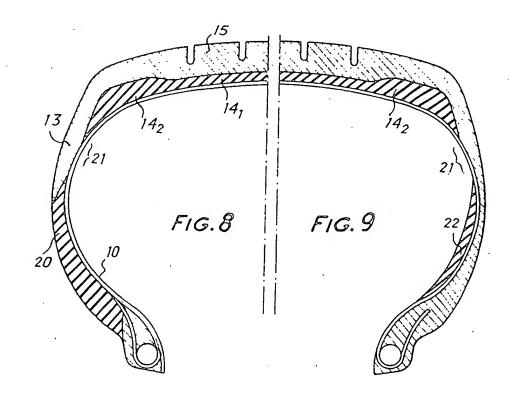
- 7°/ Preumatique selon l'une des revendications 5 ou 6 dans lequel la ou les nappes de câblés souples forment une bande mince encastrée dans la surface inférieure de la bande profilée en caoutchouc à haut module d'élasticité.
- 5 8°/ Pneumatique selon l'une des revendications précédentes, dans lequel les bords de la partie centrale de la ceinture sont prolongés à l'intérieur des parties latérales épaisses.
- 9°/ Pneumatique sclon l'une des revendications précédentes dans lequel la partie centrale mince de la ceinture présente une largeur transversale comprise entre environ la moitié et les deux tiers de la largeur de la surface de roulement.
- 10°/ Pneumatique selon l'une des revendications de 1 à 9 et dans lequel une des parties latérales épaisses de la ceinture présente une largeur plus grande que celle de l'autre partie latérale.
 - 11°/ Pneumatique selon l'une des revendications précédentes et comprenant en outre au moins une bande profilée à haut module d'élasticité dans le sens circonférentiel, placée sous la nappe extérieure de carcasse et à l'endroit de l'épaule du pneumatique.
 - 12°/ Pneumatique selon l'une des revendications précédentes et dans lequel au moins un des flancs de la carcasse est revêtu d'une bande de raidissement en mélange caoutchouteux à module d'élasticité élevé.
- 25 13°/ Pneumatique selon la revendication 12 dans lequel la bande de raidissement du flanc est arrêtée en-deça de la partie latérale épaisse correspondante de la ceinture pour former en haut du flanc une zone de souple de flexion.
- 14°/ Pneumatique selon la revendication 12 dans lequel
 30 la bande de raidissement du flanc est reliée à la partie latérale
 épaisse correspondante de la ceinture par une partie mince
 formant zone de flexion.

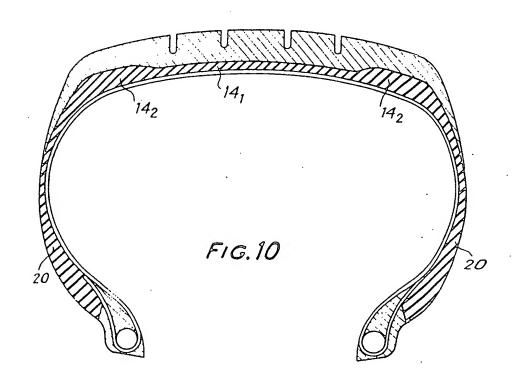
15°/ Pneumatique selon l'une des revendications précédentes dans lequel le mélange caoutchouteux à haut module d'élasticité comprend une charge renforçante constituée au moins en partie par une polyoléfine à très haute masse moléculaire et/ou des fiores fines dispersées, le module d'élasticité de ce mélange étant supérieur à 15 kg/cm2 pour un allongement de 10 %, au moins dans le sens circonférentiel de la ceinture.

....

127F FF - 221, 22111









(1) Veröffentlichungsnummer: 0 652 116 A1

12

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(21) Anmeldenummer: 94890182.2

(51) Int. CI.6: B60C 9/18

(22) Anmeldetag: 27.10.94

(30) Priorität: 08.11.93 AT 2263/93

(43) Veröffentlichungstag der Anmeldung: 10.05.95 Patentblatt 95/19

84) Benannte Vertragsstaaten : AT DE FR GB IT

(1) Anmelder: Semperit Reifen Aktiengesellschaft Wienersdorferstrasse 20-24 A-2514 Traiskirchen (AT) (2) Erfinder: Beckmann, Otto, Dr. Kapellengasse 5/1/5/21 A-2514 Traiskirchen (AT)

(74) Vertreter: Vinazzer, Edith et al Semperit Reifen Aktiengesellschaft Patentabteilung Wienersdorferstrasse 20-24 A-2514 Traiskirchen (AT)

(54) Fahrzeugreifen.

(57) Fahrzeugreifen mit einer ein- oder mehrlagigen Radialkarkasse, einem Gürtel und einem Laufstreifen. Zwischen dem Laufstreifen und dem Gürtel ist zumindest eine Gummilage (5) angeordnet, die mit Fasern, deren Hauptorientierungsrichtung mit der Umfangsrichtung übereinstimmt, verstärkt ist. Die Fasern sind thermisch schrumpfbare Fasern in der Form von Stapelfasern (7).

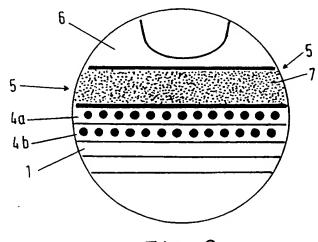


Fig. 2

EP 0 652 116 A1

Die vorliegende Erfindung betrifft einen Fahrzeugreifen mit einer ein- oder mehrlagigen Radialkarkasse, einem Laufstreifen und einem zwischen der Radialkarkasse und dem Laufstreifen angeordneten Gürtel mit insbesondere mind estens 2 Gürtellagen mit in jeder Lage parallel zueinander verlaufenden Festigkeitsträgern aus Stahl oder aus einem textilen Material und mit zumindest einer zwischen dem Laufstreifen und dem Gürtel angeordneten Gummilage, die mit Fasern verstärkt ist, deren Hauptorientierungsrichtung mit der Umfangsrichtung übereinstimmt.

Zur Verbesserung der Schnellauffestigkeit und der Dauerhaltbarkeit von Gürtelkonstruktionen ist es bei Radialgürtelreifen Stand der Technik, bei der Konfektion der Reifen das Gürtelpaket, welches üblicherweise aus 2 bis 3 Lagen von gummierten Korden, insbesondere Stahlkorden, besteht, mit einem gummierten Nylongewebe, der Nylonbandage abzudecken. Diese Nylonbandage besteht üblicherweise aus in Umfangsricht ung des Reifens umlaufenden, in sogenannter Nullgradlage orientierten parallelen Nylonkorden. Bei der Vulkanisation des Reifens schrumpft das Nylon (Heiß-Schrumpf) und baut um den Gürtel Spannungen auf, die insbesondere die Gürtelkanten niederhalten und solcherart Kantenlockerungen des Gürtels hintanhalten. Neben der Verbesserung der Schnellauffestigkeit wirkt die Nylonbandage auch dem Eindringen von Steinen entgegen und verbessert somit die Dauerhaltbarkeit des Gürtels im praktischen Einsatz. Die Nylonbandage verläuft dabei entweder über die Gesamtbreite des Gürtels unter Abdeckung der seitlichen Gürtelkanten oder besteht aus zumindest zwei Streifen, die jeweils die Gürtelkanten abdecken.

Aus einer Anzahl von Patentdokumenten ist es ferner bekannt, im Gürtelbereich eines Reifens Gummilagen vorzusehen, die Kurzfasern bzw. Stapelfasern enthalten. So wird beispielsweise in der EP-A0372677 vorgeschlagen, anstelle herkömmlicher Gürtellagen Gummilagen zu verwenden, in denen kurze Fasern enthalten sind, die in einer Vielzahl paralleler Reihen angeordnet sind und Stücke von Einzelfilamenten sind, wobei das Filamentmaterial Nylon, Rayon, Polyester, Baumwolle, Metall, Aramid oder Glas sein kann. Das bevorzugte Material sind Baumwollfasern mit einem Durchmesser von ungefähr 0,076 mm und einer Länge bis zu 1,27 cm. In den einzelnen Gürtellagen können nun diese Fasern entweder sämtlich in Umfangsrichtung oder sämtlich quer zur Umfangsrichtung orientiert werden.

In der CA-A 889677 sind Gürtellagen vorgeschlagen, die als Festigkeitsträger kurze Kordteile beinhalten, die parallel zueinander ausgerichtet sind und in Reihen angeordnet sind, so daß innerhalb einer Reihe die benachbarten Enden dieser Kordteile miteinander fluchten. Diese Kordteile können in eine Gummimatrix eingebettet sein, in der in einer bestimmten Richtung orientierte Filamente oder Fasern enthalten sind. Sowohl die Kordteile als auch die Fasern können aus Rayon, Nylon, Polyester, Baumwolle, Glas oder Metall bestehen.

30

40

55

In der AT-B 315656 wird ein Verstärkungselement für Luftreifen vorgeschlagen, das als Verstärkungsmaterial mineralische Fasern, insbesondere Glasfasern, enthält, deren Länge höchstens 1 mm beträgt. Auch aus der AT-B 322390 ist es bekannt, eine Verstärkungseinlage für den Gürtelverband eines Fahrzeugreifens vorzusehen, die richtungsorientierte Glasfasern enthält. Schließlich ist in der US-A 3918506 geoffenbart, im Gürtelverband, beispielsweise zwischen herkömmlich gestalteten Gürtellagen, eine zusätzliche Lage, die mit Kurzfasern aus Glas versehen ist, anzuordnen.

Die bisher bekannten Lösungen konnten sich in der Praxis nicht durchsetzen, da sie allem Anschein nach den Erwartungen hinsichtlich Verbesserung der Haltbarkeit von Gürtelkonstruktionen nicht entsprechen konnten.

Hier setzt nun die Erfindung ein, deren Aufgabe darin besteht, einen in der Praxis vorteilhaften Einsatz von Stapelfasern im Unterbau des Reifens vorzuschlagen. Gelöst wird die gestellte Aufgabe erfindungsgemäß dadurch, daß die Gummilage bzw. die Gummilagen aus einer Kautschukmischung hergestellt ist bzw. sind. die 5 bis 50 Gewichtsteile, bezogen auf 100 Gewichtsteile Kautschuk in der Mischung, thermisch schrumpfbarer Fasern in Form von Stapelfasern enthält bzw. enthalten, deren Länge 5 bis 50 mm, insbesondere 10 bis 30 mm, beträgt.

Es hat sich überraschenderweise herausgestellt, daß durch eine oder mehrere derartige Gummilagen die herkömmliche Nylonbandage auf technisch gleichwertige Art und Weise ersetzt werden kann. Von Bedeut ung ist dabei, daß durch den hohen Anteil an Stapelfasern und durch den Einsatz von relativ langen Stapelfasern schon in der unvulkanisierten Mischung eine Art verfilztes Vlies von Stapelfasern entsteht, welches durch die Weiterverarbeitung die gewünschte Hauptorientierung in Umfangsrichtung des Reifens erhält. So ist es möglich, daß bei der Vulkanisation durch den dabei stattfindenden Heiß-Schrumpf der Fasern die gewünschten Spannungen aufgebaut werden.

Dabei hat es sich als besonders vorteilhaft herausgestellt, wenn der Anteil der Stapelfasern 30 bis 60 Gewichtsteile, bezogen auf 100 Gewichtsteile Kautschuk in der Rohmischung, beträgt.

Bei einer bevorzugten Ausführungsform der Erfindung werden Stapelfasern unterschiedlicher Längen verwendet. Diese Maßnahme unterstützt die Verarbeitbarkeit der unvulkanisierten Mischung.

Die Vliesbildung wird dadurch günstig beeinfllußt, wenn das Verhältnis Länge zu Breite der Stapelfasern mindestens 75 beträgt.

5

10

15

20

30

35

45

55

Als thermisch schrumpfbares Fasermaterial kommt ferner bevorzugt ein Polyamid, insbesondere Nylon 6 oder Nylon 6,6 oder ein Polyester, insbesondere ein Terephthalat, in Frage.

Im Sinne der Vermeidung von Produktionsabfällen ist es ferner günstig, wenn als Stapelfasern zer hackte bzw. zerschnittene, ungummierte oder gummierte, jedoch unvulkanisierte Schneidabfälle eingesetzt werden.

Zur Gewährleistung der Haftung der Stapelfasern in der fertigen Gummimischung ist es von Vorteil, wenn die Stapelfasern in Tauchlösungen bekannter Art vorbehandelt werden. Alternativ dazu kann die Rohmischung für die Gummilage Zusatzstoffung zur Förderung der Gummi-Textilhaftung enthalten, insbesondere phenolische Zusatzstoffe, wie beispielsweise Resorcin oder resorcinhaltige Harze sowie Methylendonatoren wie beispielslweise Hexamethylentetramin oder Hexamethylolmelamin.

Die Orientierung der Stapelfasern in der Mischung erfolgt verfahrenstechnisch auf einfache Weise, indem diese Orientierung durch Kalandrieren oder durch Extrusion der Staplefaser-Mischung erfolgt.

Im nächsten verfahrenstechnischen Schritt können die durch Extrusion oder Kalandrieren hergestellten Profile mit dem Laufstreifenprofil vordoubliert werden. Eine weitere, einfache Weiterverarbeitung der durch Extrusion bzw. Kalandrieren hergestellten Profile besteht darin, daß diese Profile und oubliert einfach oder mehrfach auf die Gürtelkonstruktion gewickelt werden.

Weitere Merkmale, Vorteile und Einzelheiten der Erfindung werden nun anhand der Zeichnung, die ein Ausführungsbeispiel darstellt, näher beschrieben. Dabei zeigt Fig. 1 einen Teilquerschnitt durch einen Gürtelreifen in Radialbauart, Fig. 2 ein vergrößertes Detail aus Fig. 1 und Fig. 3 einen Teilquerschnitt durch eine nach der Erfindung gestaltete Gummilage.

Der in Fig. 1 dargestellte Reifen weist eine Radialkarkasse 1 auf, die in herkömmlicher Artund Weise durch Umschlingen von Wulstkernen 2 in Wulstbereichen verankert ist, sowie Seitenwände 3 und einen Laufstreifen 6, der mit einem Laufstreifenprofil versehen ist. Zwischen dem Laufstreifen 6 und der Karkasse 1 ist ein in diesem Ausführungsbeispiel zweilagiger Gürtel 4 angeordnet, wobei die Gürtellagen 4a. 4b aus in eine Gummischicht eingebetteten Festigkeitsträgern, beispielsweise aus Stahlkord, bestehen, die innerhalb einer Lage parallel zueinander verlaufen. Mit der Mittelumfangsebene des Reifens schließen die Korde in diesen beiden Lagen einen Winkel, der insbesondere zwischen 15 und 25 Grad beträgt, ein, wobei die Korde dieser beiden Lagen einander kreuzen.

Wie aus Fig. 1 in Verbindung mit Fig. 2 ersichtlich ist, ist zwischen dem Laufstreifen 6 und der radial äußersten Gürtellage 4a eine Gummilage 5 angeordnet. Die Gummilage 5 besteht aus einer Kautschukmischung, in der zwischen 5 und 50 Gewichtsteile, insbesondere zwischen 10 und 35 Gewichtsteile, bezogen auf 100 Gewichtsteile Kautschuk in der Lage 5, thermisch schrumpfbarer Fasern in Form von Stapelfasern, die im wesentlichen gleichmäßig in der Lage 5 verteilt sind, enthält. Wie insbesondere aus Fig. 2 und Fig. 3 ersichtlich ist, sind die Stapelfasern 7 im wesentlichen in Reifenumfangsrichtung orientiert.

Als thermisch schrumpfbares Fasermaterial kommen beispielsweise ein Polyamid, wie Nylon 6 oder Nylon 6,6, oder Polyester, insbesondere ein Terephthalat, in Frage. Dabei können zerhackte bzw. zerschnittene Fasern bzw. Filamente, ungummierte oder gummierte, jedoch unvulkanisierte, bei der Reifenfertigung anfallende Schneidabfälle verwendet werden. Die Länge der Stapelfasern 7 sollte zwischen 5 und 50 mm, insbesondere zwischen 10 bis 30 mm betragen, wobei Stapelfasern 7 unterschiedlicher Längen eingesetzt werden können. Als besonders günstig hat es sich herausgestellt, wenn das Verhältnis Länge zu Breite der Stapelfasern mehr als 75 beträgt. Die Dicke der Gummilage 5 wird mit der gewählten Faserkonzentration abgestimmt. In einer dünnen Lage von 0,5 bis zu ca. 1,5 mm Dicke werden höhere Faseranteile eingebracht, in einer dicken Lage bis zu ca. 3,5 mm sind mit relativ niedrigen Faseranteilen gute Ergebnisse erzielbar.

Durch die Verwendung von relativ langen Stapelfasern mit einem hohen Verhältnis Länge zu Breite entsteht in der unvulkanisierten Kautschukmischung, die in eine entsprechende Plattenform zur Verwendung als Gummilage 5 gebracht wird, ein verfilztes Vlies von Stapelfasern, welches bei der Vulkanisation des Reifens schrumpft und die gewünschten Spannungen liefert.

Wie Fig. 1 zeigt wird der seitliche Auslauf 5a der Gummilage 5 vorzugsweise verlaufend gestaltet, so daß die Kanten der Gürtellagen 4a, 4b abgedeckt werden. Dadurch werden hohe Modulsprünge vermieden. Die Geometrie des Auslaufes 5a kann abweichend von der dargestellten Form gewählt werden. Auch die sonstige Lagengeometrie der Gummilage 5 kann abweichend von der dargestellten sein, so kann insbesondere, im Querschnitt betrachtet, eine Profilierung derart erfolgen, daß im Abdeckbereich der Gürtellagen 4a. 4b eine höhere Lagendicke gewählt wird. Es ist ferner möglich, die Gummilage 5 derart zu gestalten, daß in dem die Gürtelkanten abdekkenden Bereich eine höhere Stapelfaserkonzentration vorliegt als im sonstigen Gummilagenbereich. Herstellungstechnisch läßt sich diese Maßnahme beispielsweise dadurch verwirklichen, daß gesonderte Randstreifen verwendet werden.

Die Kautschukmischung selbst basiert auf Polymeren bzw. Polymerverschnitten, wie sie für Gürtelabdeckmischungen üblich sind, und enthält die üblichen Zusatzstoffe. Im folgenden ist ein B ispiel einer Kaut schukmischung für die Gummilage 5 angegeben, mit der sehr gute Ergebnisse im Reifen erzielt wurden:

EP 0 652 116 A1

		Gewichtsteile
5	Naturkautschuk SMR 10	85
	Cis-1,4-Polybutadien	15
	Ruß N326	55
	Kieselsäure gefüllt	10
10	Mineralöl aromatisch	8
	Alterungsschutzmittel	2
	Zinkoxid	6
15	Stearinsäure	1,2
	Resorcin	2,5
•		
20	Hexamethylolmelaminhexamethyläther	2,5
20	Schwefel unlöslich	6
	Benzothiazyl-2-dicyclohexylsulfenamid (DCBS)	1,8
	Nylon-Aufpressung 10 mm Faserlänge*	45

"Verwendet wurde unvulkanisierter Schneidabfall einer Nylonbandage mit 30 Gewichtsprozent Nylon der Konstruktion 940/2. Der Schneidabfall wurde auf 10 mm Faserlänge zerhackt und anschließend auf einem Watzwerk homogenisiert. Die Aufpreßmischung im Schneidabfall ist rezeptmäßig gleich der obigen Rezeptur, enthält aber naturgemäß keinen gehackten Schneidabfall.

Die Stapelfasern können zur Verbesserung der Haftung in der Gummimischung in bekannter Weise in einer Tauchlösung vorbehandelt werden. Andererseits kann jedoch auch die Kautschukmischung für die Gummilage 5 mit entsprechenden Zusatzstoffen zur Förderung der Kautschuk-Stapelfaser-Haftung versehen werden. Dabei kommen insbesondere phenolische Zusatzstoffe, wie Resorcin oder resorcinhaltige Harze in Frage, ferner auch Methylendonatoren, vor allem Hexamethylentetramin oder Hexamethyl-Methylol-Melamin.

Die gewünschte Orientierung der Stapelfasern 7 kann durch Extrudieren der die Stapelfasern 7 enthaltenen Kautschukmischung oder durch Kalandrieren erhalten werden.

Die Weiterverarbeitung kann nun so erfolgen, daß entweder die durch Extrudieren oder Kalandrieren entstandenen Profile bzw. Platten mit dem Laufstreifenprofil vordoubliert werden oder diese Profile oder Platten undoubliert einfach oder mehrfach über die Gürtelkonstruktion gewickelt werden.

Ferner ist es möglich, die Stapelfasermischung durch Extrudieren oder Kalandrieren in schmale streifenförmige Profile zu formen und diese in einem Wickelvorgang auf die Gürtelkonstruktion aufzubringen. Dieses Verfahren ist insbesondere bei einer dünnen Auslegung der Gummilage 5 günstig.

Es ist selbstverständlich, daß das Einmischen der Stapelfasern 7 als auch deren Weiterverarbeitung stets unterhalb einer Temperatur erfolgt, bei der kein vorzeitiges Schrumpfen der Stapelfasern 7 stattfindet. Erst bei der Vulkanisation des Reifens soll die für die Schrumpfung der Stapelfasern 7 erforderliche Temperatur erreicht werden, da nur so sichergestellt ist, daß im fertigen Reifen die gewünschten Spannungen aufgebaut werden.

Die Gürtelabdecklage 5 kann nun, wie Fig. 1 zeigt, den Gürtel 4 inklusive dessen axial äußeren Kanten komplett abdecken. Es ist jedoch auch möglich, anstelle der komplett abdeckenden Lage 2 Streifen vor zu sehen, die jeweils den Bereich der freien Gürtelkanten abdecken.

55

50

25

30

35

40

EP 0 652 116 A1

Patentansprüche

5

10

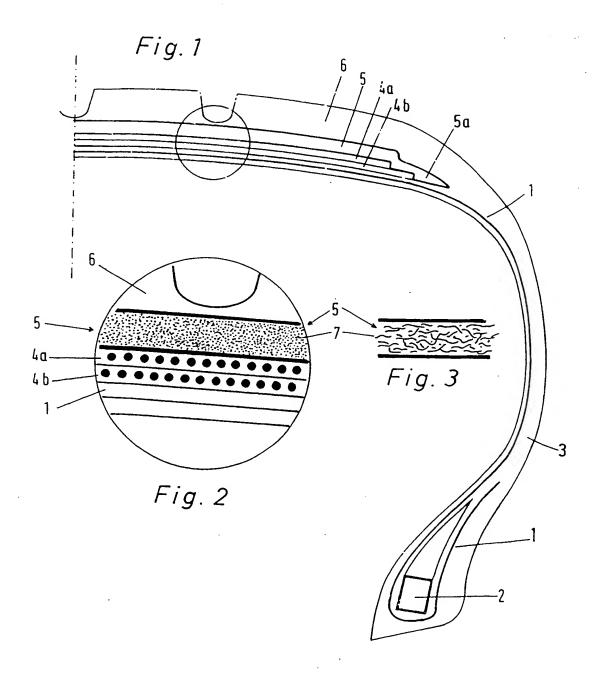
15

35

45

50

- 1. Fahrzeugreifen mit einer ein- oder mehrlagigen Radialkarkasse, einem Laufstreifen und einem zwischen der Radialkarkasse und dem Laufstreifen angeordneten Gürtel mit insbesondere mindestens 2 Gürt Ilagen mit in jed r Lage parallel zueinander verlaufenden Festigkeitsträgern aus Stahl oder aus einem textilen Material und mit zumindest einer zwischen dem Laufstreifen und dem Gürtel angeordneten Gummilage, die mit Fasern verstärkt ist. deren Hauptorientierungsrichtung mit der Umfangsrichtung übereinstimmt, dadurch gekennzeichnet, daß die Gummilage bzw. die Gummilagen (5) aus einer Kautschukmischung hergestellt ist bzw. sind, die 5 bis 50 Gewichtsteile, bezogen auf 100 Gewichtsteile Kautschuk in der Mischung, thermisch schrumpfbarer Fasern in Form von Stapelfasern (7) enthält bzw. enthalten, deren Länge 5 bis 50 mm, insbesondere 10 bis 30 mm, beträgt.
- Fahrzeugreifen nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Anteil der Stapelfasern 10 bis 35 Gewichtsteile, bezogen auf 100 Gewichtsteile Kautschuk in der Rohmischung, beträgt.
- 3. Fahrzeugreifen nach Anspruch 1 oder Anspruch 2. dadurch gekennzeichnet, daß die Gummilage(n) (5) Stapelfasern (7) unterschiedlicher Längen enthält bzw. enthalten.
- Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß das Verhältnis Länge zu Breite der Stapelfasern mindestens 75 beträgt.
 - 5. Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 4. dadurch gekennzeichnet, daß das thermisch schrumpfbare Fasermaterial ein Polyamid, insbesondere Nylon 6 oder Nylon 6,6 ist.
- Fahrzeugreifennach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß das thermisch schrumpf bare Fasermaterial ein Polyester, insbesondere ein Terephthalat, ist.
 - 7. Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 6. dadurch gekennzeichnet, daß die Stapelfasern (7) zerhackte bzw. zerschnittene, ungummierte oder gummierte, jedoch unvulkanisierte Schneidabfälle sind.
- Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß die Dicke der Gummilage (5) zwischen 0,5 bis 3,5 mm, insbesondere zwischen 1 bis 3 mm, beträgt.
 - 9. Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 8. dadurch gekennzeichnet, daß die Gummilage (5) die seitlichen Kantenbereiche des Gürtels (4) abdeckt, wobei vorzugsweise der Stapelfaseranteil in diesen Bereichen höher ist als im sonstigen Gummilagenbereich.
 - Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 7. dadurch gekennzeichnet, daß die Stapelfasern (7) in Tauchlösungen bekannter Art vorbehandelt sind.
- 11. Fahrzeugreifen nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß der Rohmischung für die Gummilage (5) Zusatzstoffung zur Förderung der Gummi-Textilhaftung beigemengt sind, ins besondere phenolische Zusatzstoffe, wie beispielsweise Resorcin oder resorcinhaltige Harze sowie Methylendonatoren wie beispielsweise Hexamethylentetramin oder Hexamethylolmelamin.





EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Number for Annotherns EP 94 89 0182

	EINSCHLÄGI	GE DOKUMENTE		
Kategorie		ich, Betrifft Anspruch	MLASSIPI MATION DET ANMELD UNG (Intcl6)	
Y,D	US-A-3 918 506 (MA * Spalte 6, Zeile 3; Abbildungen 4,5	30 - Zeile 35: Anspr	1,4-6	B60C9/18
Y	FR-A-2 104 013 (SE * Ansprüche 1-23 *		1,4-6	
A	PATENT ABSTRACTS 0 vol. 17, no. 68 (M & JP-A-04 274 903 LTD.) 30. Septembe * Zusammenfassung	-1365) 10. Februar 1 (TOYO TIRE&RUBBER CO r 1992	1,2,8,9	
A,D	EP-A-O 372 677 (DI * Seite 3, Spalte Spalte 5, Zeile 32 *	CO TIRE INC.) 4, Zeile 57 - Seite ; Ansprüche; Abbildu	4, ngen	
A D	FR-A-2 083 683 (PI & AT-A-315 656 (RELLI SPA.) .)	1	
A D	LU-A-66 168 (PIREL & AT-A-322 390 (1	BEOLE (Inc. 0.6)
-		•		
Der vo	rliegeadz Rechercheabericht wur	te für elle Patentansprüche erstell		·
	Redundsort	Abechichten der Rodard	-	Pru⊆
	DEN HAAG	6. Februar 1	995 Bar	adat, J-L
X:von Y:von ande A:tech	ATEGORIE DER GENANNTEN I besonderer Bedeutung allein betrach besonderer Bedeutung in Verbindung eren Veröffentlichung derselben Kate pologischer Hintergrund	E: diteres Pi tot nach den mit einer D: in der Ar	dung rugrundo liegende ntentiohument, das jedo Anmeldedatum veröffe ameldung angeführtes D ra Gründen angeführtes	otlicht worden ist otument
O: aich P: Zwis	tschriftliche Offenbarung schenliteratur	4 : Mitglied	der gleichen Potentfumi nt	lia, ubarcinstimmentes

		। उ - स्कू							ıll
		5							, ,
								,	
				•					
•	•								
					(2) k				
					,				
AND TO SERVICE				8,					•
A CONTRACTOR OF THE PERSON OF	the first the control of the control	here is all a company on division bearing	The second of the life philipself	भाग अक्षामित्र स्थितिक हेन्द्र व्यक्षेत्र नाहित्	combine . This is	the state of the same and	gare of to have between the second	The second was	
									į.
	1	· .		(
r Segaration									
Kir s			* .			•			7
		*		v					
	W v								1
4						• 10			
									· .
,				· •		·. "	* *	* * * * *	
•			•						
	,			*					
		○ •		: , ÷					*
.	* +		•	. **			8		
-	? i								
6 -1									
k			S. San C.	The state of the s	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	21. 20.			
	,	and the second s	and the state of the state of	ligibilit di Salatan di Africa. Salatita	444	The second	na inggan og somgen greggerer i	41 OF Bur Burt	A Maria
		,				• 0			
				•					
					-				
	V _e								
1								:	